

九州大学 学生員 ○峰 祥彦  
 同上 正員 松下 博通  
 同上 木村 淳  
 同上 中村 泉喜

## 1. まえがき

近年、建築の分野においては高性能減水剤（流動化剤）のあと添加により、えられる流動性の高いコンクリート、いわゆる流動化コンクリートの使用が著しく増加している。土木の分野においては、未だその使用実績はないが、施工性改善などの観点から実用化の方向へ向かうものと考えられる。

本研究は、このような土木用、すなわち骨材寸法が比較的大きな、硬練りのコンクリートに対して、その流動化後のフレッシュコンクリートの諸性状の関係について検討を加え、流動化剤添加によりどの程度までスランプを増大させることができるか、あるいは、流動化に不可欠なセメントにどの最低量のようないものは存在するか、などの流動化剤の適用範囲を明らかにすることを目的とするものである。

## 2. 実験概要

使用材料として、セメントは

表-1 コンクリートの配合と試験項目

Max. size of Agg. (mm)	C (kg/m <sup>3</sup> )	Mix Proportions of Base Concrete					Poz. No. 8 IMP.	Slump of plasticized concrete(cm)	Items of test		
		Slump (cm)	W/C (x)	S/A (z)	N	S	G		Slump Air Setting time	Bleeding	
粗骨材は海砂（比重2.59, F.M. 2.56, 0.074以下D. 4%）、粗骨材は角セメント砕石（最大寸法40mm - F.M. 7.30, 同20mm - F.M. 7.30, 比重2.98）E 用いた。また、ベースコンクリートに減水剤としてリグニンスルホニ酸塩系のもの（ポゼリス N.P. 10）を用いた。あとは添加の流動化剤には同じくリグニンスルホニ酸塩系のポゼリス N.P. 10、および一部にはこれに混ぜたRを用いた。	240	4	60.4	38	145	726	1368	Cx0.25 (z)	8 10 12	B P B P B P	P
		8	62.9	38	151	716	1361		12 15	B P B P	
	40	4	50.7	36	142	680	1392		8 10 12	B P B P B P	P
		8	52.9	36	148	675	1380		12 15 15 (R)	B P B P B P	P
	280	4	43.8	35	140	644	1402		8	B P	
		8	39.5	41	158	718	1180		12 15 18	B P B P B P	
	320	4	43.8	35	140	644	1402		8	B P	
		8	39.5	41	158	718	1180		12 15 18	B P B P B P	
	20	400	8	39.5	41	158	718		8	B P	
		8	39.5	41	158	718	1180		12 15 18	B P B P B P	

(R)=NP10R  
 B=Base Concrete  
 P=Plasticized Concrete

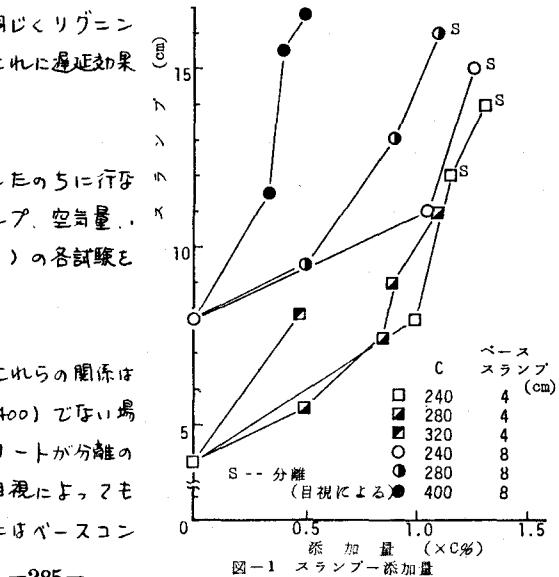
スルホニ酸塩系のもの（ポゼリス N.P. 10）を用いた。あとは添加の流動化剤には同じくリグニンスルホニ酸塩系のポゼリス N.P. 10、および一部にはこれに混ぜたRを用いた。

ベースコンクリートの配合を表-1に示す。

流動化剤の添加は打設後20分間ミキサー内に静置したのちに行なう。その際2分間練りこませてから表-1に示すスランプ、空気量、ブリーディング（以上JIS）、結び時間（ASTM C403）の各試験を実施した。

## 3. 実験結果および考察

図-1にスランプとNP添加量の関係を示す。これらの関係は下に凸の形となつていいが、このことは當配合（C=400）ではない場合には、添加量が1%程度よりも多くなるとコンクリートが分離の傾向を示すとされる。スランプ15cm程度では目視によつてもそのような傾向が認められた。また、流動化効果にはベースコン



クリートのスランプによる差は見られず、セメント量によって異なり、これが少くなるにしたがつて同一添加量による流動化効果が小さい。そしてこの傾向は添加量が多いほど大きい。 $C=400$ のユニクリートの流動化効果が他に比べて著しく大きいのは、骨材最大寸法の違いにより細骨材率を大きくとつてあるためと考えられる。

図-2はベースコンクリートからの空気量の減少とNP添加量の関係を示すものであるが、スランプやセメント量の違いによる一定の傾向は見られず、全般にわたって1%前後の減少となつてゐる。

図-3は凝結時間と示したものである。添加量の増加に伴い直線は右側へ移動してゐるが、その傾きは殆んど変わらない。すなわち、流動化剤を添加した場合、凝結始発までの時間は長くなるが始発から終結までの時間は殆んど変化しないと言える。但し、NP10Rを添加したものでは添加量が少ないと拘らず凝結始発が著しく遅れ、始発から終結までの時間が少くないものと比較して約2倍となる。以上につづいて図-3から求めた凝結時間と添加量の関係の一例を示したのが図-4である。

図-5はブリージング試験結果の一例であるが、流動化剤添加により初期にブリージングの急激な増加が見られ、かつ最終ブリージング率も若干大きくなつてゐることが分かる。

図-6は最終ブリージング率と流動化剤添加によるスランプ増大量の関係を示したものであるが、図-5で見られた傾向とともにセメント量が少ないほど同一スランプでのブリージングの増加が大きいという傾向が見られる。

#### 4.まとめ

今回の実験で得られた結果をまとめると以下のようになる。  
①流動化効果とブリージング増加防止とを考慮して、細骨材の一部を含めた粉粒量が必要であると推察される。  
②流動化剤添加により増大可能なスランプには分離防止や凝結の大幅な遅延を防ぐという面から限界が存在し、それは添加量にして0.9%程度であると考えられる。

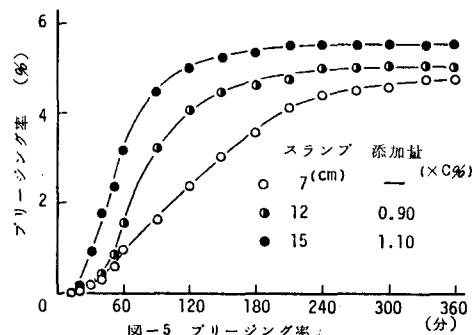


図-3 凝結時間

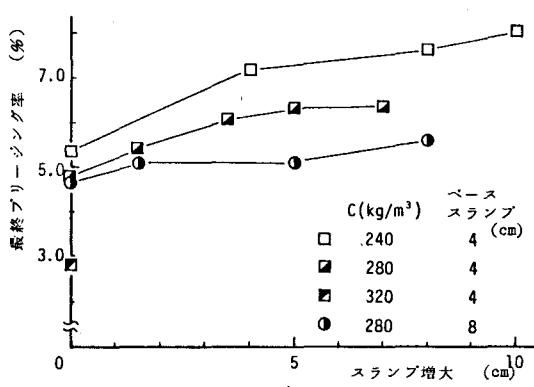


図-6 最終ブリージング率-スランプ増大

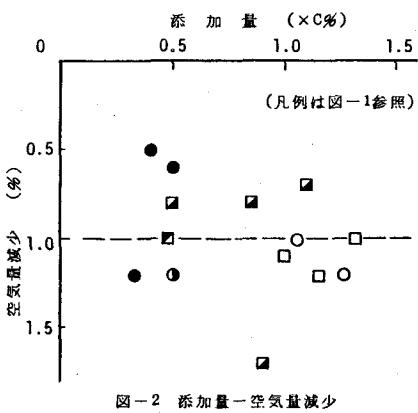


図-2 添加量-空気量減少